

12 **EUROPÄISCHE PATENTANMELDUNG**

21 Anmeldenummer: **89111710.3**

51 Int. Cl.⁵: **H03H 9/42 , H03H 3/08**

22 Anmeldetag: **27.06.89**

30 Priorität: **14.09.88 EP 88115023**

43 Veröffentlichungstag der Anmeldung:
11.04.90 Patentblatt 90/15

84 Benannte Vertragsstaaten:
AT CH DE FR GB LI NL

71 Anmelder: **Siemens Aktiengesellschaft**
Wittelsbacherplatz 2
D-8000 München 2(DE)

72 Erfinder: **Prestele, Karl, Dipl.-Phys.**
Bismarckstrasse 21d
D-8520 Erlangen(DE)
 Erfinder: **Soldner, Richard, Dipl.-Ing.**
Richard-Wagner-Strasse 7
D-8522 Herzogenaurach(DE)

54 **Akustische Verzögerungsleitung.**

57 Die Erfindung betrifft eine akustische Verzögerungsleitung (2) für elektrische Signale. Auf einem monolithischen, piezokeramischen Substrat (4) sind zwei elektroakustische Wandler (6, 8, 8') als Elektrodenstruktur aufgebracht. Der Abstand beider Wandler (6, 8, 8') bildet die Laufzeitstrecke (14). Die Dicke (d) des Substrats (4) ist kleiner oder höchstens gleich der Wellenlänge bzw. halben Wellenlänge der höchsten zu übertragenden Frequenz im Substrat (4), um die Ausbildung höherer Moden zu verhindern. Das Substrat (4) ist im wesentlichen parallel zu den Äquipotentiallinien, die bei Anlegen einer Spannung an die Elektrodenstruktur im Substrat (4) entstehen, polarisiert. Daher durchläuft die akustische Welle, die von einem der Wandler (6) erzeugt wird, die Laufzeitstrecke (14) zwischen den beiden Wandlern (6, 8, 8') als Plattenschwelle. Damit lassen sich hochgenaue, breitbandige und verzerrungsfreie Verzögerungsleitungen für niedrige Frequenzen realisieren, die trotz langer Verzögerungszeiten geringe Bauelementeabmessungen aufweisen.

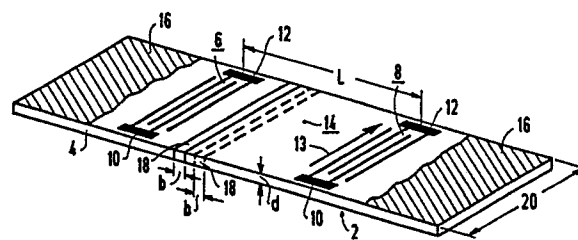


FIG 1

Akustische Verzögerungsleitung

Die Erfindung betrifft eine akustische Verzögerungsleitung für elektrische Signale, bei der auf einem monolithischen, piezokeramischen Substrat zwei elektroakustische Wandler als Elektrodenstruktur in einem eine Laufzeitstrecke bildenden Abstand zueinander aufgebracht sind.

Eine Verzögerungsleitung der eingangs genannten Art ist in IEEE Ultrasonics Symposium, 1986, Seiten 315 bis 319, beschrieben. Dort sind auf den beiden Seiten eines piezokeramischen Plättchens symmetrische Elektrodenstrukturen als elektroakustische Wandler aufgebracht. Das piezokeramische Plättchen ist in der Richtung seiner Dicke polarisiert, so daß von den Wandlern symmetrische Lamb-Wellen nullter Ordnung erzeugt werden. Bei großen Signalbandbreiten wirkt sich das dispersive Übertragungsverhalten der Lamb-Wellen negativ aus, d.h. die Schallgeschwindigkeit der Lamb-Wellen ist von der Frequenz abhängig. Außerdem gibt es in jedem Frequenzbereich mehrere Lamb-Moden mit unterschiedlichen Ausbreitungseigenschaften. Die selektive Anregung des Grundmodus erfordert daher ganz bestimmte, enttolerierete Elektrodenstrukturen.

Der Erfindung liegt nun die Aufgabe zugrunde, eine akustische Verzögerungsleitung bereitzustellen, die elektrische Signale im Frequenzbereich von 1 bis 10 MHz breitbandig und mit möglichst geringen Übertragungsverlusten verzerrungsfrei und mit engen Laufzeittoleranzen verzögert. Dabei sollen bei großen Verzögerungswerten die Bauelementeabmessungen klein sein.

Die Aufgabe wird in einer ersten Variante dadurch gelöst, daß die Elektrodenstrukturen der Wandler deckungsgleich auf beiden Seiten des Substrats aufgebracht sind, daß die Dicke des Substrats kleiner oder gleich der Wellenlänge der höchsten zu übertragenden Frequenz im Substrat ist, und daß das Substrat im wesentlichen parallel zu den Äquipotentiallinien, die bei Anlegen einer Spannung an die Elektrodenstruktur im Substrat entstehen, polarisiert ist.

Die Aufgabe wird in einer zweiten Variante dadurch gelöst, daß die Elektrodenstrukturen der Wandler nur auf einer Seite des Substrats aufgebracht sind, daß die Dicke des Substrats kleiner oder gleich der halben Wellenlänge der höchsten zu übertragenden Frequenz im Substrat ist und daß das Substrat parallel zu den Äquipotentiallinien, die bei Anlegen einer Spannung an die Elektrodenstruktur im Substrat entstehen, polarisiert ist.

Durch die angegebene Polarisationsrichtung in Verbindung mit der gewählten Dicke des Substrats entstehen in der Verzögerungsleitung nur Plattenschwerwellen im Grundmodus.

Im Vergleich zu Oberflächenwellen-Bauelementen lassen sich Bauelemente mit Plattenschwerwellen vorteilhaft auch bei tiefen Frequenzen von z.B. 1 bis 10 MHz einsetzen. Dabei ermöglicht die gute elektromechanische Kopplung von Piezokeramik bei kleiner Einfügedämpfung eine große relative Bandbreite.

Gegenüber den Verzögerungsleitungen für die Zeilenverzögerung bei Pal- und Secam-Dekodern, die mit Volumenwellen und stirnseitig angebrachten Wandlern arbeiten, werden hier Störsignale (Triple-Transit) besser unterdrückt. Außerdem lassen sich Verzögerungsleitungen, die mit Interdigitalwandlern arbeiten, kostengünstiger in großen Stückzahlen herstellen.

Gegenüber rein elektrischen Verzögerungsleitungen treten bei akustischen Verzögerungsleitungen weniger Verzerrungen auf. Außerdem lassen sich mit wenig Aufwand große Verzögerungszeiten und wesentlich kleinere Laufzeittoleranzen realisieren, z.B. ist bei einer Sollaufzeit von 20 μ s die Toleranz ± 10 ns oder 0,1 %.

In einer vorteilhaften Ausführungsform sind mehrere Elektrodenstrukturen hintereinander in der Ausbreitungsrichtung der akustischen Wellen auf dem Substrat angeordnet. Diese Elektrodenstrukturen ermöglichen es, auf einer Verzögerungsleitung ein Signal mit verschiedenen Werten zu verzögern.

Eine weitere vorteilhafte Ausführungsform zeichnet sich dadurch aus, daß das Substrat keine zur Wellenfront der akustischen Wellen parallelen Begrenzungen aufweist. Dadurch werden Störsignale auf Grund von Reflexionen an den Substratkanten unterdrückt. Eine andere Maßnahme zur Unterdrückung von Störsignalen (Triple-Transit) ist in einer weiteren Ausführungsform verwirklicht, in der die beiden Wandler nicht parallel zueinander ausgerichtet sind.

Eine weitere vorteilhafte Ausführungsform weist zur Bedämpfung von Störreflexionen einen Absorber außerhalb der Wandler und der Laufzeitstrecke auf dem Substrat auf. Der Absorber kann eine akustische Dämpfungsschicht oder auch eine elektrische Widerstandsschicht umfassen. Die elektrische Widerstandsschicht wandelt die Energie des elektrischen Feldes, das stets zusammen mit der akustischen Welle auftritt, in Wärmeenergie um.

Zur Vermeidung von kapazitiven Kopplungen zwischen den Wandlern ist in einer weiteren vorteilhaften Ausführungsform eine Masseelektrode zwischen den beiden Wandlern angeordnet.

Zum genauen Laufzeitabgleich ist in einer weiteren Ausführungsform auf der Laufzeitstrecke eine depolarisierte Zone aufgebracht. Die Breite der Zone bestimmt die Laufzeitänderung, da die

Schallgeschwindigkeit in der depolarisierten Zone typisch 10 bis 20 % niedriger ist als die Schallgeschwindigkeit im polarisierten Substrat.

Weitere Vorteile ergeben sich aus den Unteransprüchen in Verbindung mit der Figurenbeschreibung. Es zeigen:

Fig. 1 in perspektivischer Ansicht eine Verzögerungsleitung mit einseitiger Wandlerstruktur und mit depolarisierten Zonen,

Fig. 2 in perspektivischer Ansicht eine Verzögerungsleitung mit zweiseitiger Wandlerstruktur und mit depolarisierten Zonen, und

Fig. 3 eine Verzögerungsleitung in Draufsicht mit mehreren Empfangswandlern und einer Masselektrode.

Eine Verzögerungsleitung 2 nach Fig. 1 ist aus einem piezokeramischen Material, wie z.B. Blei-Zirkonat-Titanat (PZT-Keramik) aufgebaut. Auf einem monolithischen Substrat 4 sind im Abstand L zwei elektroakustische Wandler 6 und 8 angeordnet. Die Wandler 6 und 8 werden jeweils durch eine einseitige, interdigitale Elektrodenstruktur aus den Elektroden 10 und 12 zusammen mit dem darunterliegenden Bereich des piezokeramischen Substrats 4 gebildet. Die Elektrodenstrukturen werden vorzugsweise photolithographisch aufgebracht. Die Wandlerstruktur hängt von der Anforderung ab. Je nach geforderter Bandbreite, Einfügedämpfung und Störsignalunterdrückung variiert die Anzahl der Wandlerfinger oder es werden Wandler 6 und 8 mit oder ohne Aperturgewichtung oder sog. Splitfinger verwendet.

Im Unterschied zur Verzögerungsleitung 2 nach Fig. 1 sind bei der Verzögerungsleitung 2 nach Fig. 2 die Wandler 6 und 8 durch eine zweiseitige deckungsgleiche, interdigitale Elektrodenstruktur mit den Elektroden 10 und 12 zusammen mit dem dazwischenliegenden Bereich des piezokeramischen Substrats 4 gebildet. Die gegenüberliegenden Elektroden 10 und 12 sind jeweils elektrisch miteinander verbunden, so daß die gegenüberliegenden Elektroden 10 und 12 bei Anlegen einer Spannung jeweils das gleiche Potential besitzen.

Die folgenden Ausführungen beziehen sich sowohl auf Fig. 1 als auch auf Fig. 2. Das piezokeramische Substrat 4 ist parallel zu den Fingern der Elektroden 10 und 12 polarisiert. Mit anderen Worten, es ist im wesentlichen parallel zu den Äquipotentiallinien, die bei Anlegen einer Spannung an die Elektrodenstruktur des Wandlers 6 oder 8 im Substrat 4 entstehen, polarisiert. Im wesentlichen parallel heißt hier, daß die Komponente der Polarisation in der Richtung der Äquipotentiallinien überwiegt. Das ist durch einen Pfeil 13 verdeutlicht. Durch diese spezielle Ausrichtung der Polarisation in bezug auf das durch die Elektroden 10 und 12 erzeugte elektrische Feld entsteht im Substrat 4 eine

horizontale Plattenschwerwelle. Die Dicke des Substrats oder die Plattendicke d ist so dimensioniert, daß im Nutzfrequenzbereich nur horizontal polarisierte Scherwellen nullter Ordnung auftreten können. Um höhere Moden auszuschließen, muß für die Dicke d des piezokeramischen Substrates bei einseitiger Wandlerstruktur nach Fig. 1 die Beziehung

$$d \leq c_s/2f_g$$

bzw. bei beidseitig deckungsgleicher Wandlerstruktur nach Fig. 2

$$d \leq c_s/f_g$$

erfüllt sein, wobei c_s die Scherwellengeschwindigkeit und f_g die obere Grenzfrequenz bedeuten. Die Dicke d des piezokeramischen Substrats 4 ist bei einer oberen Grenzfrequenz f_g von 10 MHz etwa 100 bis 200 μm . Solche Substratplättchen 4 sind sehr zerbrechlich. Zur Verbesserung der Handhabung können sie mit einem ausreichend elastischen Kleber auf einem stabilen Träger geklebt werden (nicht gezeigt), ohne daß die Funktion beeinträchtigt wird.

Der besondere Vorteil der Plattenschwerwelle nullter Ordnung zeigt sich darin, daß sie keine Dispersion aufweist, also daß ihre Schallgeschwindigkeit von der Frequenz unabhängig ist. Daher ist eine breitbandige, verzerrungsfreie Verzögerung eines elektrischen Signals möglich.

Der Wandler 6 z.B. erzeugt nach Anlegen eines elektrischen Signals an seinen Elektroden 10 und 12 eine akustische Scherwelle im Substrat 4. Die akustische Welle läuft nun über den Abstand L im Substrat 4 vom Wandler 6 zum Wandler 8. Dieser Bereich des Substrats 4 bildet eine Laufzeit- oder Verzögerungsstrecke 14. Die ebenfalls vom Wandler 6 abgestrahlte Welle in entgegengesetzter Richtung wird durch einen Absorber oder einen akustischen Sumpf 16 absorbiert. Der Wandler 8 wandelt die auftreffende akustische Welle wieder in ein elektrisches Signal um, das zum Signal am Wandler 6 um die Zeit t verzögert ist, entsprechend der Laufzeit der akustischen Welle über den Abstand L. Ein hinter dem Wandler 8 angeordneter weiterer Absorber oder Sumpf 16 dämpft die weiterlaufende akustische Welle. Durch die beiden Sümpfe 16 werden Reflexionen an den Kanten des Substrats 4 (Kantenechos) unterdrückt. Die hier beschriebene Zuordnung des Wandlers 6 als Sendewandler und des Wandlers 8 als Empfangswandler ist willkürlich. Sie ist nur zur Beschreibung der Funktion gewählt. Die Wandler 6, 8 können ebenso umgekehrt als Sende- und Empfangswandler definiert werden.

Der Absorber oder Sumpf 16 besteht aus einer Schicht aus elektrisch leitendem Widerstandsmaterial, dessen Flächenwiderstand so angepaßt ist, daß eine optimale Dämpfung des stets mit der akustischen Welle auftretenden elektrischen Feldes

erfolgt.

Zusätzlich oder alternativ kann mit einem akustischen Absorber bedämpft werden. Geeignete mechanische Dämpfungsmassen werden dazu im Gießverfahren oder auch per Siebdruck auf die Oberfläche des Substrats 4 aufgebracht.

Da die Ausbreitungsgeschwindigkeit von akustischen Wellen in piezokeramischem Material wesentlich geringer ist als die Ausbreitungsgeschwindigkeit von elektromagnetischen Wellen, wird durch den Abstand L der beiden Wandler 6 und 8 eine entsprechend lange Verzögerung eines elektrischen Signals bei kleinen Bauelementeabmessungen erreicht. Insbesondere ist Scherwellengeschwindigkeit nur etwa halb so groß wie die Lamb-Wellengeschwindigkeit. Daher werden auch bei langen Verzögerungszeiten die Bauelementeabmessungen klein. Eine Verzögerungsleitung mit einer Verzögerungszeit von z.B. 20 μ s hat eine Länge von ca. 50 mm.

Parallel zur Schallausbreitungsfront ist auf der Verzögerungsstrecke 14 eine säulenförmige depolarisierte Zone 18 geschaffen. Die Zone erstreckt sich über die gesamte Breite 20 des Substrats 4 oder des Bauteils.

Diese Zone 18 dient dem genauen Abgleich der Laufzeit t. Da die Laufzeit t durch die depolarisierte Zone 18 nur verlängert werden kann, muß bei der Dimensionierung der Laufzeitstrecke 14 der erforderliche Korrekturspielraum durch eine entsprechende Verkürzung von L bereitgestellt werden. Die genaue Einstellung der geforderten Verzögerungszeit t erfolgt durch Aneinanderreihen von depolarisierten Zonen 18, wie es in der FIG 1 gestrichelt angedeutet ist. Mit Hilfe des Abgleichs lassen sich hochgenaue Verzögerungsleitungen mit einer Toleranz von z.B. 0,1 % herstellen.

Eine Verzögerungsleitung mit einseitiger Wandlerstruktur, bei der Signale mit verschiedenen Verzögerungszeiten abgegriffen werden können, zeigt Fig. 3. Die Bezugszeichen sind gleich gewählt wie in Fig. 1. Zusätzlich zu der in Fig. 1 gezeigten Ausführungsform befindet sich in Schallausbreitungsrichtung hinter dem Wandler 8 ein weiterer Wandler 8'. Die Gesamtlaufzeitstrecke zwischen dem Wandler 6 und dem Wandler 8' umfaßt nun die Teillaufstrecke 14 und die Teillaufstrecke 14'. Es ist möglich, weitere Wandler 6, 8 oder 8' in der Schallausbreitungsrichtung auf dem Substrat anzuordnen (hier nicht gezeigt), um mehrere Signale mit verschiedenen Verzögerungen abgreifen zu können.

Auf dem Substrat 4 befindet sich zwischen den Wandlern 6 und 8 auf der Laufzeitstrecke 14 eine Masseelektrode 22. Sie verhindert eine kapazitive Kopplung zwischen den Wandlern 6 und 8. Die Entkopplungswirkung der Masseelektrode 22 kann verstärkt werden, wenn ein mit der Masseelektrode

22 verbundenes leitfähiges Gehäuse (nicht gezeigt) dicht an den Wandlern 6, 8, 8' und der Laufzeitstrecke 14 angeordnet ist.

Durch eine schräge Ausrichtung bezüglich der Schallwellenfront und des Wandlers 8 werden störende Reflexionen zwischen dem Wandler 8 und der Masseelektrode 22 weitgehend vermieden. Reflexionen (Mehrfachechos) an der Masseelektrode 22 treffen nun nicht mehr gleichphasig, sondern mit unterschiedlichen Phasenlagen auf dem Empfangswandler 8 auf, so daß die resultierende Amplitude des elektrischen Störsignals nahezu verschwindet.

Falls die Masseelektrode 22 nicht direkt auf dem Substrat 4, sondern in einem geringen Abstand (nicht gezeigt) zwischen den Wandlern 6 und 8 angeordnet ist, wird die Schallausbreitung auf der Laufzeitstrecke 14 nicht beeinflusst. Daher kann die Masseelektrode 22, in diesem Fall ohne den Verlauf der Schallwellenfront zu berücksichtigen, ausgerichtet werden.

Der Unterdrückung von Störsignalen dient ebenfalls die Abschrägung der Querkanten 24 des Substrats 4. Auch hier trifft nach Reflexion die akustische Welle nicht mehr gleichphasig auf die Wandler 6, 8 und 8' auf, sondern in unterschiedlichen Phasenlagen. Auch damit werden störende Signale aufgrund von Reflexionen an den Kanten (Kantenechos) nahezu vermieden.

Eine weitere Möglichkeit, Störsignale (Triple-Transit) zwischen dem Sendewandler 6 und dem Empfangswandler 8 zu unterdrücken, besteht darin, den Empfangswandler 8 schräg zur Schallausbreitungsfront auszurichten (hier nicht gezeigt). Auch durch diese Maßnahme treten, ebenso wie bei der schrägen Ausrichtung der Masseelektrode 22 und der Querkante 24, die reflektierten Schallwellen nicht mehr gleichphasig an den Elektroden auf, sondern heben sich bis auf eine nicht mehr störende, kleine Amplitude gegenseitig auf.

Akustische Verzögerungsleitungen für den Frequenzbereich von 1 bis 10 MHz und mit Verzögerungszeiten bis zu 20 μ s finden Anwendung in Ultraschall-Diagnostiksystemen zur Untersuchung von Körpergewebe. Dort ist jeweils eine Verzögerungsleitung einem oder mehreren Einzeltransducern eines Transducer-Arrays zugeordnet. Mit Hilfe der Verzögerungsleitungen werden die abgestrahlten Ultraschallsignale und die empfangenen Echo-signale so verzögert, daß der Ultraschallstrahl auf eine bestimmte Tiefe fokussiert wird (Linearabtastung). Zusätzlich kann eine Schwenkung des Ultraschallsignals erfolgen, so daß ein sektorförmiger Bereich abgetastet wird. Damit im Ultraschallbild keine Helligkeitssprünge aufgrund der eingefügten Verzögerung sichtbar sind, kann die laufzeitabhängige Dämpfung des piezokeramischen Substrats 4 durch geeignete Materialzusammensetzung oder Oberflächenbeschichtung auf der

Laufzeitstrecke 14 und 14' so ausgewählt bzw. eingestellt werden, daß sie der Dämpfung des Ultraschallstrahls im Körpergewebe entspricht. So ist bei gleicher Laufzeit die Absorption der akustischen Welle auf der Laufzeitstrecke 14 gleich der Absorption des Ultraschallsignals im Körpergewebe.

Ansprüche

1. Akustische Verzögerungsleitung (2) für elektrische Signale, bei der auf einem monolithischen, piezokeramischen Substrat (4) zwei elektroakustische Wandler (6, 8, 8') als Elektrodenstruktur in einem eine Laufzeitstrecke bildenden Abstand (L) zueinander aufgebracht sind, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Elektrodenstrukturen der Wandler (6, 8, 8') deckungsgleich auf beiden Seiten des Substrats (4) aufgebracht sind, daß die Dicke (d) des Substrats (4) kleiner oder gleich der Wellenlänge der höchsten zu übertragenden Frequenz im Substrat (4) ist, und daß das Substrat (4) im wesentlichen parallel zu den Äquipotentiallinien, die bei Anlegen einer Spannung an die Elektrodenstruktur im Substrat (4) entstehen, polarisiert ist.

2. Akustische Verzögerungsleitung (2) für elektrische Signale, bei der auf einem monolithischen, piezokeramischen Substrat (4) zwei elektroakustische Wandler (6, 8, 8') als Elektrodenstruktur in einem auf eine Laufzeitstrecke bildenden Abstand (L) zueinander aufgebracht sind, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Elektrodenstrukturen der Wandler (6, 8, 8') nur auf einer Seite des Substrats (4) aufgebracht sind, daß die Dicke (d) des Substrats (4) kleiner oder gleich der halben Wellenlänge der höchsten zu übertragenden Frequenz im Substrat (4) ist, und daß das Substrat (4) parallel zu den Äquipotentiallinien, die bei Anlegen einer Spannung an die Elektrodenstruktur im Substrat (4) entstehen, polarisiert ist.

3. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 oder 2, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Elektrodenstruktur als interdigitale Struktur auf dem Substrat (4) aufgebracht ist.

4. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 3, **dadurch gekennzeichnet**, daß mehrere Wandler (8, 8') auf der Laufzeitstrecke (14) angeordnet sind.

5. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 4, **dadurch gekennzeichnet**, daß das Substrat (4) keine zur Wellenfront der akustischen Wellen parallelen Begrenzungen aufweist.

6. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 5, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Wandler (6, 8, 8') nicht parallel zueinander ausgerichtet sind.

7. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 6, **dadurch gekennzeichnet**, daß zur Bedämpfung von Störreflexionen ein Absorber (16) außerhalb der Wandler und der Laufzeitstrecke (14) auf dem Substrat (4) aufgebracht ist.

8. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 7, **dadurch gekennzeichnet**, daß der Absorber (16) eine akustische Dampfschicht umfaßt.

9. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 8, **dadurch gekennzeichnet**, daß der Absorber (16) eine elektrische Widerstandsschicht mit angepaßter elektrischer Leitfähigkeit umfaßt.

10. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 9, **dadurch gekennzeichnet**, daß eine Masseelektrode (22) zwischen dem Sendewandler (6) und dem Empfangswandler (8, 8') angeordnet ist.

11. Akustische Verzögerungsleitung nach Anspruch 10, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Masseelektrode (22) nicht parallel zu dem Empfangswandler (8, 8') ausgerichtet ist.

12. Akustische Verzögerungsleitung nach Anspruch 10 oder 11, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Masseelektrode (22) sich unmittelbar auf dem Substrat (4) befindet.

13. Akustische Verzögerungsleitung nach Anspruch 10 oder 11, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Masseelektrode (22) in einem Abstand zum Substrat (4) angeordnet ist.

14. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 13, **dadurch gekennzeichnet**, daß die Laufzeitstrecke (14, 14') eine depolarisierte Zone (18) aufweist.

15. Akustische Verzögerungsleitung nach einem der Ansprüche 1 bis 14, **dadurch gekennzeichnet**, daß in einem Ultraschall-Diagnostiksystem zur Untersuchung von Körpergewebe jeweils eine Verzögerungsleitung (2) einem oder mehreren Einzeltransducern eines Transducer-Arrays zugeordnet ist zum verzögerten Abstrahlen von Ultraschallsignalen und/oder zum verzögerten Empfangen von Echosignalen, wobei die Verzögerungen eine Fokussierung und/oder Schwenkung des Ultraschallsignales bewirken.

16. Akustische Verzögerungsleitung nach Anspruch 15, **dadurch gekennzeichnet**, daß auf dem Substrat (4) auf der Laufzeitstrecke (14, 14') bei gleicher Laufzeit die Absorption der akustischen Welle auf der Laufzeitstrecke (14, 14') der Absorption des Ultraschallsignals im Körpergewebe entspricht.

17. Akustische Verzögerungsleitung nach Anspruch 16, **dadurch gekennzeichnet**, daß die gewünschte Absorption durch die Materialzusammensetzung des Substrats (4) erreicht wird.

18. Akustische Verzögerungsleitung nach Anspruch 16, **dadurch gekennzeichnet**, daß die gewünschte Absorption durch eine Beschichtung auf der Laufzeitstrecke (14) erreicht wird.

5

10

15

20

25

30

35

40

45

50

55

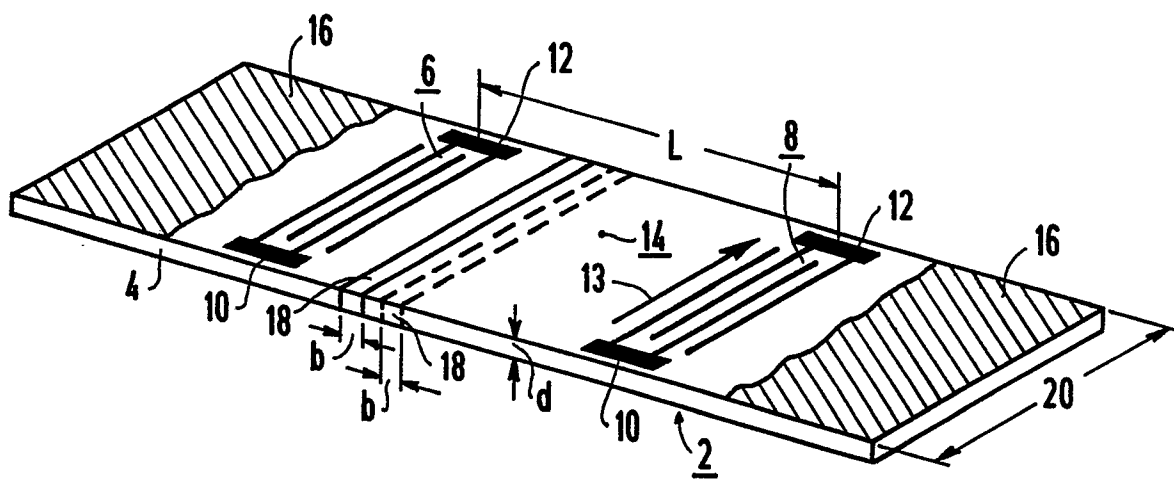


FIG 1

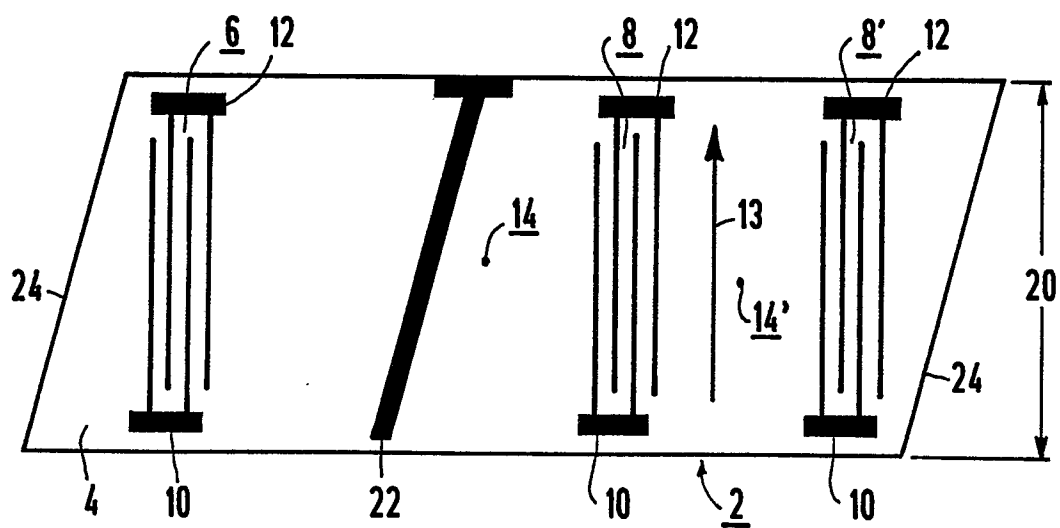


FIG 3

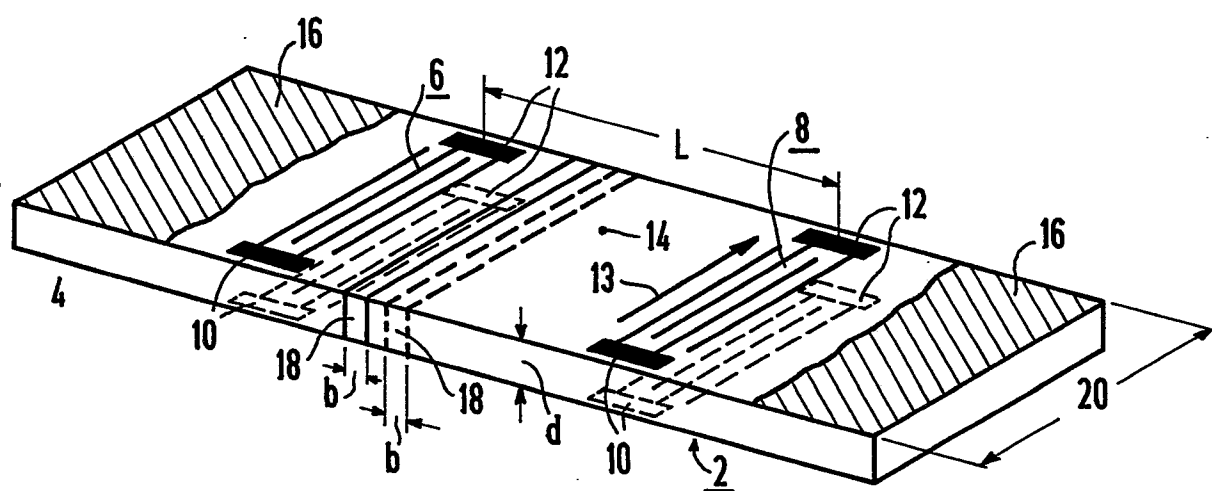


FIG 2



EINSCHLÄGIGE DOKUMENTE			
Kategorie	Kennzeichnung des Dokuments mit Angabe, soweit erforderlich, der maßgeblichen Teile	Betrifft Anspruch	KLASSIFIKATION DER ANMELDUNG (Int. Cl.5)
D, A	IEEE 1986 ULTRASONICS SYMPOSIUM PROCEEDINGS, Williamsburg, 17.-19. November 1986, Band 1, Seiten 315-319, IEEE, New York, US; G. VISINTINI et al.: "Analysis of broadband lamb-wave delay lines" * Insgesamt * ---	1,3	H 03 H 9/42 H 03 H 3/08
A	JOURNAL OF APPLIED PHYSICS, Band 44, Nr. 1, Januar 1973, Seiten 56-62, American Institute of Physics, New York, US; K. TODA et al.: "Lamb-wave delay lines with interdigital electrodes" * Insgesamt * ---	1-3	
A	US-A-4 097 825 (H. GERARD) * Figures 1,2 * ---	1-4	
A	GB-A-1 473 661 (MICROWAVE AND ELECTRONIC SYSTEMS LTD) * Figur 1; Seite 3, Zeilen 68-106 * ---	2-4, 10-13	RECHERCHIERTE SACHGEBIETE (Int. Cl.5)
A	US-A-4 516 094 (CH. LEE) * Figur 1 * ---	2,5,7	H 03 H
A	DE-A-3 027 583 (MURATA MANUFACTURING) ---		
A	US-A-3 906 410 (G. WILLIAMS) -----		
Der vorliegende Recherchenbericht wurde für alle Patentansprüche erstellt			
Recherchenort DEN HAAG		Abschlußdatum der Recherche 20-12-1989	Prüfer DECONINCK E.F.V.
KATEGORIE DER GENANNTEN DOKUMENTE X : von besonderer Bedeutung allein betrachtet Y : von besonderer Bedeutung in Verbindung mit einer anderen Veröffentlichung derselben Kategorie A : technologischer Hintergrund O : mündliche Offenbarung P : Zwischenliteratur		T : der Erfindung zugrunde liegende Theorien oder Grundsätze E : älteres Patentdokument, das jedoch erst am oder nach dem Anmeldedatum veröffentlicht worden ist D : in der Anmeldung angeführtes Dokument L : aus andern Gründen angeführtes Dokument & : Mitglied der gleichen Patentfamilie, übereinstimmendes Dokument	